PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-103674

(43) Date of publication of application: 11.04.2000

(51)Int.Cl.

CO4B 35/49 H01L 41/187

H01L 41/24

(21)Application number: 10-274945

(71)Applicant: MATSUSHITA ELECTRIC IND CO

LTD

(22) Date of filing:

29.09.1998

(72)Inventor: FUJINAKA YUJI

(54) PIEZOELECTRIC CERAMIC COMPOSITION AND ITS PRODUCTION

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve heat resistance and thermal shock resistance by calcining a mixture obtained by adding a specific amount of Mn3O4 to a main component comprising Pb, Mn, Nb, Ti, Zr and O, and in a specified composition, milling the calcined product, adding an organic binder to the milled product, compacting the resultant materials, baking the compact, and carrying out the polarization of the baked compact. SOLUTION: Mn3O4 in a proportion of 0.3-0.8 wt.% as a subsidiary ingredient based on a main component in the proportion of 100 wt.% is added to and mixted with the main components of the formula Pb α (Mn1/3Nb2/3)xTiyZrzO3 (1.00 \leq α \leq 1.05; 0.07 \leq x \leq 0.28; 0.42 \leq y \leq 0.62; 0.18≤z≤0.45; x+y+z=1). The obtained mixture is calcined at about 900°C, and the calcined product is milled by a ball mill. An organic binder such as a PVA is added to the milled raw material, and the resultant materials are subjected to pressure compacting to provide a prescribed shape. The obtained compact is baked in a closed furnace at about 1,150-1,290°C. The obtained sintered body is polarized by applying 2.5-3.0 kV/mm direct electric field to the sintered body at 130-180°C. As the result, the objective piezoelectric ceramic composition excellent in heat stability, and causing small change of a resonance frequency after applying a thermal shock, and before and after of temperature cycling is obtained.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2000-103674

(P2000-103674A)

(43)公開日 平成12年4月11日(2000.4.11)

(51) Int.Cl.7		識別記号	FΙ			テーマコード(参考)
C 0 4 B	35/49		C 0 4 B	35/49	Q	4G031
H01L	41/187		H01L	41/18	101F	
	41/24			41/22	Α	

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 5 頁)

		
(21)出願番号	特願平10-274945	(71)出願人 000005821
(22)出顧日	平成10年9月29日(1998.9.29)	松下電器産業株式会社 大阪府門真市大字門真1006番地 (72)発明者 藤中 祐司 大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器 産業株式会社内
		(74)代理人 100097445
		沖理士 岩橋 文雄 (外2名) Fターム(参考) 40031 AA11 AA12 AA14 AA19 AA32 BA10 GA15

(54) 【発明の名称】 圧電磁器組成物およびその製造方法

(57)【要約】

【課題】 本発明は圧電磁器組成物およびその製造方法 に関するもので、耐衝撃性を高めることを目的とするも のである。

【解決手段】 一般式(化1)で表される主成分に、副成分として前記主成分100重量%に対して Mn_3O_4 を $0.3\sim0.8$ 重量%添加して形成した。

【化1】

P.b_a $(Mn_{1/2}Nb_{2/2})_xTi_yZr_2O_a$ 1. $0.0 \le \alpha \le 1.05$ 0. $0.7 \le x \le 0.28$ 0. $4.2 \le y \le 0.62$ 0. $1.8 \le z \le 0.45$ x+y+z=1 1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 一般式(化1)で表される主成分に、副 成分として前記主成分100重量%に対してMn,O4を 0.3~0.8重量%添加して形成したことを特徴とす る圧電磁器組成物。

【化1】

$$\begin{array}{c} \text{Pb}_{\alpha} \left(\text{Mn}_{1/3} \text{Nb}_{2/3} \right)_{x} \text{Ti}_{y} \text{Zr.O}_{3} \\ 1. \ 0.0 \leq \alpha \leq 1. \ 0.5 \\ 0. \ 0.7 \leq x \leq 0. \ 2.8 \\ 0. \ 4.2 \leq y \leq 0. \ 6.2 \\ 0. \ 1.8 \leq z \leq 0. \ 4.5 \\ x + y + z = 1 \end{array}$$

【請求項2】 一般式(化2)で表される主成分に、副 成分として前記主成分100重量%に対してMn,O4を 0.3~0.8重量%添加、混合する第1の工程と、と の混合物を仮焼して粉砕する第2の工程と、この粉砕原 料に有機結合材を加えて所定形状に成形する第3の工程 と、この成形体を焼成して焼結体を得る第4の工程と、 この焼結体を130~180℃の温度範囲において2. 5~3.5 kV/mmの範囲内の直流電界を印加して分極す 20 る第5の工程とからなる圧電磁器組成物の製造方法。 [化2]

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、特に厚みすべりモ ード共振を利用したフィルタ、発振子に用いるもので、 耐熱性が良好で熱衝撃および温度サイクル前後での共振 周波数変化が少ない高精度の共振周波数を有する圧電磁 器組成物およびその製造方法に関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来より圧電磁器組成物としてはチタン 酸ジルコン酸鉛磁器、マグネシウムニオブ酸チタン酸ジ ルコン酸鉛磁器および亜鉛ニオブ酸チタン酸ジルコン酸 鉛磁器などがあり、使用目的に応じて種々の改良がなさ 40 れてきた。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】フィルタ、発振子に用 いる圧電磁器組成物は表面実装タイプのチップ部品に対 応するため半田付け実装温度に耐えうる耐熱性(脱分極 が少ない)と耐熱後の共振周波数変化が小さいことが要 求されている。

【0004】さらに従来の圧電磁器組成物は実用上に重 要な信頼性の一つである温度サイクル前後で共振周波数 め共振周波数の変化をできるだけ低く押さえる必要があ った。

【0005】そこで本発明は、厚みすべりモード共振を 利用したフィルタ、発振子に適した耐熱性に優れ、熱衝 撃印加後の共振周波数変化がきわめて小さく、温度サイ クルによる共振周波数変化の少ない圧電磁器組成物を提 供することを目的とするものである。

[0006]

【課題を解決するための手段】この目的を達成するため 10 に本発明の圧電磁器組成物は、一般式(化3)で表され る主成分に、副成分として前記主成分100重量%に対 してMn 30,を0.3~0.8重量%添加して形成した ことを特徴とするものである。

[0007]

【化3】

【0008】熱衝撃および温度サイクル試験前後での共 振周波数安定化の機構は詳細には明らかにできていない が、過剰のMnが粒界中に偏析することで焼結時および 分極時の内部歪みが緩和されていることと、Mnの原子 価が不安定であるため粒界相の抵抗が下がり分極後耐熱 での焦電効果で生じた表面電荷が早く逃がされる等の効 果が考えられる。これにより耐熱による脱分極が最低限 に押さえられかつ空間電荷が生成した安定状態への移行 30 がスムーズに行われる可能性がある。その結果上記目的 が達成できるものであると思われる。

[0009]

【発明の実施の形態】本発明の請求項1に記載の発明 は、一般式(化4)で表される主成分に、副成分として 前記主成分100重量%に対してMn,O,を0.3~ 0.8重量%添加して形成したことを特徴とする圧電磁 器組成物であり、厚みすべりモード共振を利用したフィ ルタ、発振子に適した耐熱性に優れ、熱衝撃印加後の共 振周波数変化がきわめて小さく、温度サイクルによる共 振周波数変化の少ないものである。

[0010] 【化4】 Pb (Mn_{1/3}Nb_{2/3}) xTivZr₂O₃ 1. $0.0 \le \alpha \le 1.05$ 0.07≦x≦0.28 $0.42 \le y \le 0.62$ $0.18 \le z \le 0.45$ x+y+z=1

【001 1 】 請求項2 に記載の発明は、一般式(化5) が変化するという問題があり、電子機器の安定動作のた 50 で表される主成分に、副成分として前記主成分100重

量%に対してMn₃Ο₄を0.3~0.8重量%添加、混 合する第1の工程と、この混合物を仮焼して粉砕する第 2の工程と、この粉砕原料に有機結合材を加えて所定形 状に成形する第3の工程と、この成形体を焼成して焼結 体を得る第4の工程と、この焼結体を130~180℃ の温度範囲において2.5~3.5kV/mmの範囲内の直 流電界を印加して分極する第5の工程とからなる圧電磁 器組成物の製造方法であり、厚みすべりモード共振を利 用したフィルタ、発振子に適した耐熱性に優れ、熱衝撃 印加後の共振周波数変化がきわめて小さく、温度サイク 10 ルによる共振周波数変化の少ない圧電磁器組成物を提供 するものである。

[0012] 【化5】

 $Pb_{\alpha}(Mn_{1/3}Nb_{2/3})_{x}Ti_{y}Zr_{z}O_{3}$

1. $0.0 \le \alpha \le 1.05$

0.07≦x≦0.28

 $0.42 \le y \le 0.62$

 $0.18 \le z \le 0.45$

x+y+z=1

•			* 20)	
	Γ		副成分(重量%)		
試料No.	α	Х	Υ	Z	M n 2 O 4
1	1.020	0.150	0.480	0.370	0.500
2	1.000	0.150	0.480	0.370	0.500
3	1.050	0.150	0.480	0.370	0.500
4	1.020	0.070	0.520	0.410	0.500
5	1.020	0.280	0.430	0.290	0.500
6	1,020	0.200	0.420	0.380	0.500
7	1.020	0.080	0.620	0.300	0.500
8	1.020	0.270	0.550	0.180	0.500
9	1.020	0.070	0.480	0.450	0.500
10	1.020	0.150	0.480	0.370	0.300
11	1.020	0.150	0.480	0.370	0.800
*12	0.990	0.150	0.480	0.370	0.500
*13	1.060	0.150	0.480	0.370	0.500
* 14	1.020	0.060	0.530	0.410	0.500
*15	1.020	0.290	0.400	0.310	0.500
*16	1.020	0.270	0.410	0.320	0.500
*17	1.020	0.080	0.630	0.290	0.500
*18	1.020	0.270	0.560	0.170	0.500
*19	1.020	0.080	0.460	0.460	0.500
*20	1.020	0.150	0.480	0.370	0,200
*21	1.020	0.150	0.480	0.370	0.900

1.000 0.000 0.470 0.530 *印を付したものは本発明の範囲外の試料である。

本表に記載した試料の分極条件は全て150°C、3.0kV/mm、30分である。

【0016】なお原料はこれらのみに限られるものでな 40 く化学反応により上記の酸化物を生成するものであれば 他の化合物を使用しても良い。次に前記混合物を900 ℃の温度で仮焼し、さらにボールミルにより粉砕した。 これを乾燥した後結合剤としてのポリビニールアルコー ル水溶液を加え、造粒した後 1 ton/cm²の圧力で加圧成 形し、縦50mm、横45mm、高さ7mmの成形体を得た。 ここで得られた成形体を閉炉中で1150~1290℃ の温度で1時間焼成し、得られた圧電磁器矩形板より厚 みすべり振動共振子を以下のようにして作製した。

圧電磁器 1 とした後、両面に銀電極を焼き付け、125 ~185 Cのシリコンオイル中で2.4~3.60 kV/ mmの直流電界を30分間印加して分極処理した。次に厚 み方向に0.5mm厚みにスライスし、 0.05μ mCr-1 µmAuの二層蒸着膜よりなる共振電極2をスライ ス面に形成し、分極方向に切断することにより図1に示 した矩形板状の厚みすべりモード共振子を得た。これら の試料につき密度 ρ 、比誘電率 ϵ_{11} 「 $/\epsilon_{0}$ 、電気機械結 合係数k、、を測定した。耐熱性は共振子を280℃のホ ットプレート上で1分間保持した後のk,,および共振周 【0017】まず圧電磁器矩形板を研磨して厚み5mmの 50 波数の変化率を測定した。k15≥0.3、 | k15変化率

0.000

*【0013】以下本発明の実施の形態について図面を参 照しながら説明する。

(実施の形態)図1は本実施の形態における厚みすべり モード共振子の斜視図であり、圧電磁器1の上、下両面 に共振電極2を形成したものである。

【0014】まず原料としてPbO、TiOz、Zr Oz、Nb2Os、Mn3O4を(表1)の組成となるよう に正確に秤量し、ボールミルによりよく混合した。 [0015]

【表1】

6

5

| ≤ 5%、| 共振周波数変化率 | ≤ 0.1%のものを耐熱性良好と判定した。

【0018】測定結果の内で本発明の範囲内の分極を施 したものを磁器焼成温度(密度最大)とともに(表2)* *にまとめた。 【0019】 【表2】

料 No.	最大廠密化 焼成温度	焼結体密度 (g/cm3)	比 請定率 ε11/ε0	初期 k 15	耐熱後 k 15	耐熱後 k15変化率 (%)	耐熱 1 分後 fr変化率 (%)	耐熱48時間後 fr変化率 (%)	温度サイクル後 共振局波敷変化率 (%)
	(* C)	7.79	670	0.42	0.41	-2.38	0.00	0.02	0.05
2	1270	7.77	680	0.43	0.42	-2.33	-0. 01	0.03	0.04
	1260	7.81	690	0.43	0.42	-2.33	-0.02	0.05	0.04
3		7.77	570	0.41	0.4	-2.44	-0.07	0.04	0.03
4	1280	7.79	740	0.45	0.43	-4.44	-0.02	0.03	0.05
5	1270	7.77	710	0.42	0.41	-2.38	-0.07	0.05	0.05
6	1270		610	0.33	0.32	-3.03	-0.03	0.05	0.05
	1260	7.76	530	0.32	0.31	-3.13	-0.01	0.03	0.04
8	1280	7.73	740	0.37	0.36	-2.70	-0.07	0.08	0.06
9	1270	7.78		0.43	0.42	-2,33	-0.08	0.07	0.08
10	1270	7.80	690		0.31	-3.13	-0.06	0.02	0.06
.11	1270	7.32	560	0.32	0.38	-2.56	-0.02	0.01	0.15
*12	1270	7.75	840	0.39	0.36	-2.70	-0.14	0.19	0.08
*13	1270	7.72	560	0.37	0.43	2.38	-0.12	0,16	80.0
*14	1270	7.77	520	0.42		-11.76	-0.21	0.13	0.14
*15	1280	7.73	790	0.34	0.30	-3.57	-0.26	0.21	0.06
*16	1280	7.73	1020	0,28	0.27	-3.31 -	9.20	 	-
*17	1280	7.76	540	0.27	 -		 		-
*18	1280	7.36	280	0.25	 		-0.18	0.31	0.12
*19	1280	7.76	730	0.40	0.39	-2.50		0.26	0.16
*20	1280	7.78	740	0.39	0.37	-5.13	-0.24	+ v. <u>z</u> v	
*21	1280	7.23	490	0.26		<u> </u>	+	0.92	0.58
*22	1250	7.81 ものは本発明	1240	0.68	0.64	-5.88	-0.62	0.92	1 4.55

本表に記載した試料の分極条件は全て「50°C、3.0kV/mm、30分である。

【0020】(表3)は(表1)の試料No.1の圧電磁器で密度最大のものにつき分極条件を種々に変えた場合

の共振子特性を示したものである。

%[0021]

【表3】

温度サイクル100ザイクル後 共振周波数変化率 耐熱液 共振周波数套化率 k 15変化率 分極条件 分極温度 分極電圧 k 15 (耐熱48Hr後;%) k V / mm) -3.21 -2.48 3.00 0.13 0.08 0.05 180 0.37 漏れ電流により電圧かからす 185 0.01 -3.14 -2.41 0.15 0.29 150 2.40 0.05 150 0.34 150 150 0.08 0.42 0.02

本表の分極実験に使用した試料は全て表1の試料N 0. 1である。

分極劇れ

【0022】温度サイクル(91)前後での共振周波数の変動(($f_r - f_r$ 。)/ f_r 。の値:%)も上記共振子により測定し(表2)、(表3)に示した。

3 60

[0023]

【外1】

(-40°C,30min ■ 80°C,30min;100サイクル) [0024] 温度サイクルによる共振周波数変動については0.1%以下のものを良品と判定した。

【0025】以下本実施の形態について表を参照しながら説明する。 (表1) \sim (表3) によると α <1.00の試料No.12は温度サイクルによる共振周波数変化が大きく(0.1%以上)、 α >1.05の試料No.13は熱衝撃前後での共振周波数変化が大きい(|共振周波数変化率|>0.1%)ため本発明の範囲から除外した。

【0026】x<0.07である試料No.14は熱衝撃 前後での共振周波数変化が大きく(|共振周波数変化率 |>0.1%)、x>0.28である試料No.15はキ ューリー温度の低下が顕著で耐熱後の脱分極が大きい (k15変化率>5%)ことから本発明の範囲から除外した。

【0027】 y<0.42である試料No.16は熱衝撃前後での共振周波数変化が大きく(|共振周波数変化率|>0.1%)、y>0.62である試料No.17は圧電性が低下している(k₁₅<0.3)ため本発明の範囲40から除外した。

【0028】z<0.18である試料No.18は焼結性 および圧電性が低下している($k_{15}<0.3$)ため、z>0.45である試料No.19は熱衝撃前後での共振周波数変化が大きい(| 共振周波数変化率|>0.1%)とともに温度サイクルによる共振周波数変化率が大きい(0.1%)ため本発明の範囲から除外した。

【0029】副成分であるMn,O.の添加量については 主成分100重量%に対し、0.3重量%未満の試料N o.20では熱衝撃前後での共振周波数変化が大きく(| 50 共振周波数変化率|>0.1%)かつ温度サイクルによ 7

る共振周波数変化が大きい (>0.1%) ことから、また0.8 重量%より多い試料No.21 では焼結性および圧電性が低下している $(k_{15}<0.3)$ ため本発明の範囲から除外した。

【0030】分極条件については(表3)に示したように分極温度130℃未満(分極条件ア)では分極未飽和で、分極温度が180℃より高い温度(分極条件エ)では圧電磁器の比抵抗が低下し2.5 kV/mm以上の直流電圧が印加できなくなる。また分極電圧2.5 kV/mm未満(分極条件オ)では分極未飽和で、分極電圧が3.5 kV 10/mmより高い電圧(分極条件ケ)では分極中の圧電磁器の歪みが大きく、磁器割れが多発することから本発明の範囲から除外した。

[0031]

【発明の効果】以上本発明によると、厚みすべりモード 共振を利用したフィルタ、発振子用圧電磁器で半田リフ ロー加熱を伴うチップ部品への応用が可能な耐熱性に優米 *れ、熱衝撃および温度サイクルによる共振周波数変動の 小さな高精度の圧電磁器組成物を提供することができる。

【0032】特に本発明の圧電磁器組成物は厚みすべり モード共振子としたときに図2に示したように280℃ 以下の熱衝撃であれば直後の共振周波数変動がほとんど ない安定した共振特性を有するものであり、表面実装直 後でのデバイス特性検査を実施可能にするものである。 【図面の簡単な説明】

10 【図 1 】本発明の一実施の形態における厚みすべりモー ド共振子の斜視図

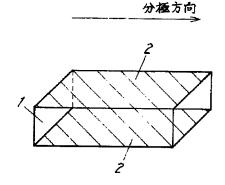
【図2】熱衝撃印加後の共振周波数経時変化を示す特性 曲線図

【符号の説明】

- 1 圧電磁器
- 2 共振電極

【図1】

1 圧電磁器 2 共振電極



【図2】 共 --- 試料//01 振 0,8 ---試料1/622 周 0.6 波 杦 04 変 化 0.2 率 (%) 1000 0.1 10 -0.2 L 半田耐熱後経過時間(州)